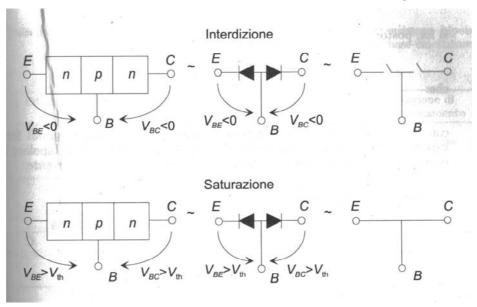
- E' costituito da due giunzioni PN polarizzate in modo diretto od inverso:
  - Interdizione: Vbe<0 Vbc<0; le correnti sono pari a quelle di saturazione inversa delle relative giunzioni
  - Saturazione: Vbe>Vth e Vbc>Vth, con Vth tensione di soglia delle due giunzioni; in queste condizioni la tensione ai capi è bloccata alla soglia e la corrente è regolata dal circuito esterno
  - Zona Attiva diretta: Vbe>Vth Vbc<0; si ha iniezione di portatori in base che non si ricombinano grazie alla ridotta dimensione della base e vengono raccolti dal collettore.



Il principio di funzionamento si basa sull'ipotesi che  $L_{nB}$  sia >> della  $W_{B}$ . In queste condizioni

$$|I_C| \approx |I_E|$$
 ossia:  $|I_C| = \alpha |I_E|$ 

•Con  $\alpha \sim 1$  e  $\alpha < 1$ , si trova:

$$|I_B| = |I_E| - |I_C| = \frac{1 - \alpha}{\alpha} |I_C|$$

Ponendo:

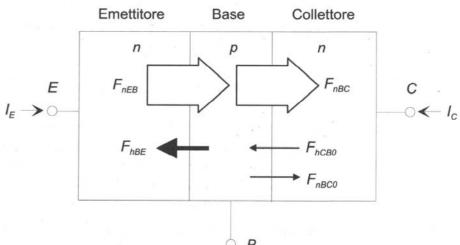
$$\beta = \frac{\alpha}{1 - \alpha}$$

si trova:

$$|I_C| = \beta |I_B|$$

- Si registrano i seguenti flussi di carica:
  - F<sub>nEB</sub>: flusso di elettroni iniettati dall'E in B a causa della polarizzazione diretta della giunzione BE
  - F<sub>hBE</sub>: flusso di lacune iniettate in E da B. è una componente indesiderata in quanto non contribuisce alla corrente Ic mentre aumenta Ib
  - F<sub>nBC</sub>: flusso di elettroni che raggiungono il collettore attraverso la base. Gli elettroniche si ricombinano in base con le lacune fornite dalla corrente Ib
  - F<sub>nBC0</sub> F<sub>hCB0</sub>: corrente inversa di saturazione della giunzione BC, sono correnti parassite e non controllate dalla B

$$\begin{split} I_E = -qF_{hBE} - qF_{nBE} \\ I_C = qF_{nBC} + qF_{nBC0} + qF_{hCB0} \\ I_{CB0} = qF_{nBC0} + qF_{hCB0} \\ I_B = qF_{hBE} + qF_{nEB} - qF_{nBC} - I_{CB0} \end{split}$$



Lacune ricombinate con eEB rifornite dal terminale diabase

- Si definiscono i seguenti coefficienti:
  - efficienza di emettitore, la parte utile di corrente di E.

$$\gamma = \frac{F_{nEB}}{F_{nEB} + F_{hBE}}$$

• Fattore di trasporto di B:

$$b = \frac{F_{nBC}}{F_{nEB}}$$

• Amplificazione di corrente a base comune  $\alpha = \gamma b$ 

La precedente relazioni che esprimono la corrente di E, può essere riscritta come:

$$I_C = -\alpha I_E + I_{CB0}$$

Dalla quale si ricava introducendo la KCL:

$$I_C = -\frac{\alpha}{1-\alpha}I_B + \frac{I_{CB0}}{1-\alpha} \longrightarrow I_C = \beta I_B + (1+\beta)I_{CB0}$$

Il tempo di transito, è un parametro fisico del BJT che esprime anche una figura di merito

È il tempo medio impiegato dai portatori per attraversare la zona neutra di B

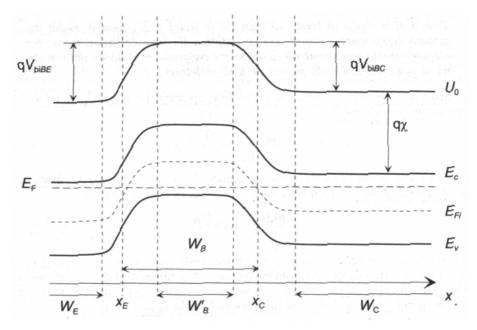
Possiamo scrivere:

$$I_C = -\frac{dQ_B}{dt} = \frac{Q_B}{\tau_t}; \qquad I_B = -\frac{dQ_B}{dt} = \frac{Q_B}{\tau_0}$$

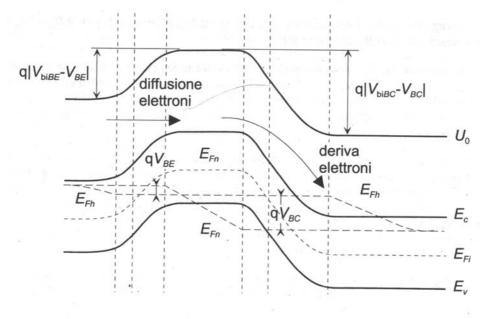
- •Ovvero la corrente di base dipende dalle ricombinazioni e quindi dal tempo di vita medio,  $\tau_0$ , mentre quella di collettore dal tempo di transito,  $\tau_t$ .
- Si trova quindi:

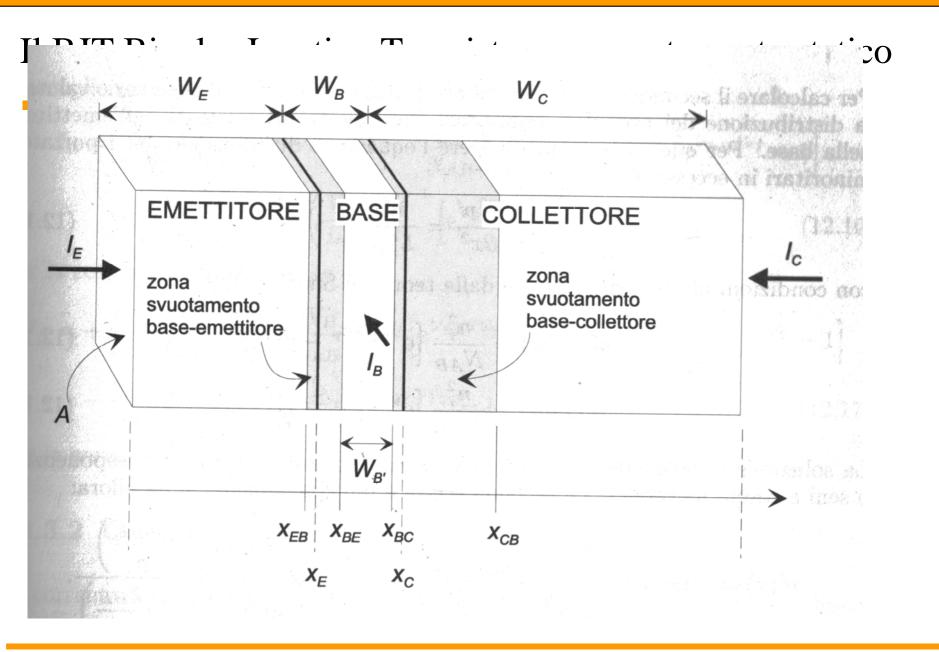
$$\beta = \left| \frac{I_C}{I_B} \right| \approx \frac{\tau_0}{\tau_t}$$

- Diagramma a bande di energia in equilibrio termodinamico
  - È necessario che la lunghezza di diffusione degli elettroni in base sia molto maggiore dello spessore della base
  - Nella trattazione che segue il drogaggio è uniforme, lo spessore attivo della base coincide con quello fisico
  - Si trascurano perdite ohmiche



- Quando si applicano delle polarizzazioni tali da porre il BJT in zona attiva si ha il seguente diagramma a bande di energia
  - Si vede l'effetto di iniezione e raccolta dei portatori, dovuto al campo elettrico che si stabilisce nella regione svuotata BC
  - Non siamo all'equilibrio termodinamico quindi elettroni e lacyune hanno livelli di Fermi distinti (auasi-livelli di Fermi)

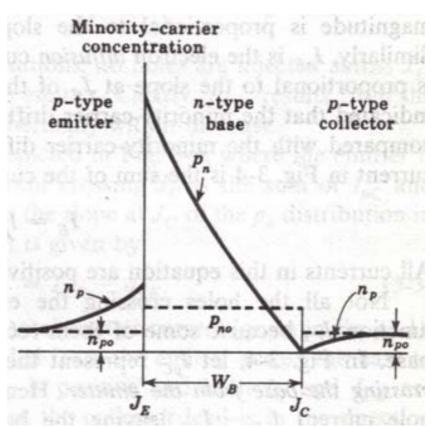




Concentrazione dei portatori in zona attiva diretta

 Si hanno correnti di portatori minoritari iniettati in base che diffondono verso il collettore

- Nella figura siamo nelle ipotesi di funzionamento in regione attiva e con semiconduttori 'lunghi'
- i portatori iniettati obbediscono alle equazioni di Shockley
- Nelle regioni di E e C la diffusività
   è regolata dalle relazini gia viste per la giunzione PN
- Nella zona B la diffusività segue un andamento diverso

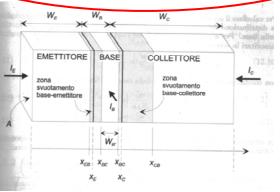


- Correnti di collettore ed emettitore:
  - analogamente a quanto fatto nel caso delle giunzioni PN, queste saranno la somma dei contributi minoritari ai capi della regione svuotata:

$$I_E = I_{h,d}(x_{EB}) + I_{n,d}(x_{BE});$$
  $-I_C = I_{n,d}(x_{BC}) + I_{h,d}(x_{CB})$ 

$$I_{h,d}(x_{EB}) = -qAD_{h} \frac{\partial p'}{\partial x} \Big|_{x=x_{EB}}; \qquad I_{n,d}(x_{BE}) = qAD_{n} \frac{\partial n'}{\partial x} \Big|_{x=x_{BC}}; \qquad I_{h,d}(x_{CB}) = qAD_{n} \frac{\partial p'}{\partial x} \Big|_{x=x_{BC}}$$

Contributi che possono essere calcolati immediatamente



 Il primo e quarto contributo possono essere calcolati immediatamente ricorrendo ai risultati della teoria della giunzione PN

$$I_{h,d}(x_{EB}) = -\frac{qAD_{h}n_{i}^{2}}{N_{DE}W_{E}} \left[e^{V_{BE}/V_{T}} - 1\right]$$

$$I_{h,d}(x_{CB}) = -\frac{qAD_{h}n_{i}^{2}}{N_{DC}W_{C}} \left[e^{V_{BC}/V_{T}} - 1\right]$$

- Adesso dobbiamo porci il problema del calcolo del profilo di diffusine dei portatori di minoranza nella regione di base
- Per questo dobbiamo risolvere l'equazione che deriva dall'analisi dello scostamento dalla neutralità nello spazio, costante nel tempo (si veda #18 parte 3).

L'eq. di diffusione dei portatori minoritari è:

$$\frac{\partial^2 n'}{\partial x^2} = \frac{n'}{L_{nR}^2}$$

Con le condizioni al contorno:

$$n'(x_{BE}) = \frac{n_i^2}{N_{AB}} \left[ e^{V_{BE}/V_T} - 1 \right]; \quad n'(x_{BC}) = \frac{n_i^2}{N_{AB}} \left[ e^{V_{BC}/V_T} - 1 \right]$$

Ipotizzando che le dimensioni della base siano piccole rispetto a  $L_{nB}$ , la soluzione generale assume la forma:

$$n' = K_1 + K_2 x$$

Sostituendo le condizioni al contorno si trova:

Sostituendo le condizioni al contorno si trova:

$$I_{E} = -\frac{qAD_{h}n_{i}^{2}}{N_{DE}W_{E}} \left[ e^{V_{BE}/V_{T}} - 1 \right] - \frac{qAD_{n}n_{i}^{2}}{N_{AB}W_{B}} \left[ e^{V_{BE}/V_{T}} - 1 \right] + \frac{qAD_{n}n_{i}^{2}}{N_{AB}W_{B}} \left[ e^{V_{BC}/V_{T}} - 1 \right] + \frac{qAD_{n}n_{i}^{2}}{N_{AB}W_{B}} \left[ e^{V_{A}/V_{T}} - 1 \right] + \frac{qAD_{n}n_{i}^{2}}{N_{AB}W_{B}} \left[ e^{V_{A}/V_{T}} - 1 \right] + \frac{qAD_{n}n_{i}^{2}}{N_{AB}W_{B}} \left[ e^{V_{A}/V_{T}} -$$

$$I_{C} = \frac{qAD_{n}n_{i}^{2}}{N_{AB}W_{B}} \left[ e^{V_{BE}/V_{T}} - 1 \right] - \frac{qAD_{n}n_{i}^{2}}{N_{DC}W_{C}} \left[ e^{V_{BC}/V_{T}} - 1 \right] - \frac{qAD_{n}n_{i}^{2}}{N_{AB}W_{B}} \left[ e^{V_{Bc}/V_{T}} - 1 \right]$$

• Da cui la corrente di Base  $I_B = I_C - I_E$ :

$$I_{B} = \frac{qAD_{h}n_{i}^{2}}{N_{DE}W_{E}} \left[ e^{V_{BE}/V_{T}} - 1 \right] + \frac{qAD_{h}n_{i}^{2}}{N_{DC}W_{C}} \left[ e^{V_{Bc}/V_{T}} - 1 \right]$$

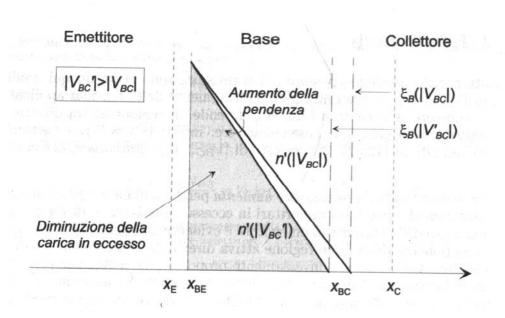
Sempre nelle condizioni di dimensioni corte di trovano i parametri di guadagno del BJT in forma semplificata, e valide nel caso in cui E sia molto più drogato di B:

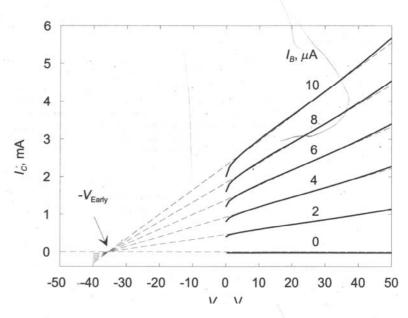
$$\alpha \approx -\frac{\mu_h N_{AB} W_B}{\mu_n N_{DE} W_E}$$

$$\beta \approx \frac{\mu_n N_{DE} W_E}{\mu_h N_{AB} W_B}$$

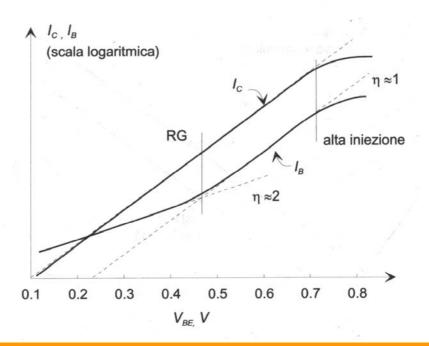
$$\tau_t \approx -\frac{1}{2} \frac{W_B^2}{D_n}$$

- Effetto Early
  - Mentre in un BJT ideale Ic=βIb, la corrente di collettore aumenta perché la regione di base Wb efficace si restringe all'aumentare della tensione Vbc.
  - Viceversa la corrente di base aumenta in quanto si ha una riduzione delle ricombinazioni





- Diagramma di Gummel
  - Si notano le deviazioni rispetto all'idealità dovute alla
     Generazione+Ricombinazione ed effetto di alta iniezione in base, il quale consiste in un aumento del drogaggio equivalente in base.
  - Con alte iniezioni si ha anche un aumento di portatori in base che respingono ulteriori portatori, riducendo l'efficienza di emettitore.



- Modello del BJT: Ebers-Moll
  - Le correnti del BJT possono essere scritte nella seguente forma:

$$I_{E} = a_{11} \begin{bmatrix} v_{be} / V_{T} & -1 \\ e^{V_{be}} / V_{T} & -1 \end{bmatrix} + a_{12} \begin{bmatrix} v_{be} / V_{T} & -1 \\ e^{V_{be}} / V_{T} & -1 \end{bmatrix} + a_{22} \begin{bmatrix} v_{be} / V_{T} & -1 \\ e^{V_{be}} / V_{T} & -1 \end{bmatrix}$$

Dove:

$$a_{11} = -\frac{qAD_{h}n_{i}^{2}}{N_{DE}W_{E}} - \frac{qAD_{n}n_{i}^{2}}{N_{AB}W_{B}} \qquad a_{21} = \frac{qAD_{n}n_{i}^{2}}{N_{AB}W_{B}}$$

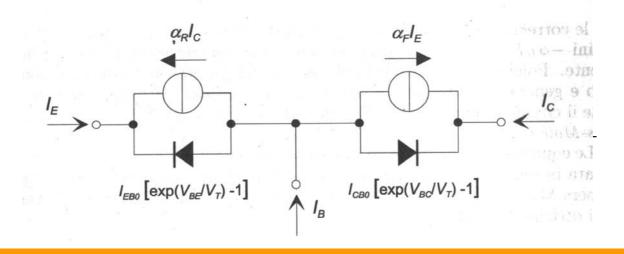
$$a_{12} = \frac{qAD_{n}n_{i}^{2}}{N_{AB}W_{B}} \qquad a_{22} = -\frac{qAD_{h}n_{i}^{2}}{N_{DC}W_{C}} - \frac{qAD_{n}n_{i}^{2}}{N_{AB}W_{B}} - \frac{qAD_{n}n_$$

- Modello del BJT: Ebers-Moll
  - In generale per un BJT si può scrivere che:

$$I_{C} = -\alpha_{F}I_{E} + I_{CB0} \left[ e^{V_{bc}/V_{T}} - 1 \right]$$

$$I_{E} = -\alpha_{R}I_{C} + I_{EB0} \left[ e^{V_{be}/V_{T}} - 1 \right]$$

■ Il quale si può descrivere circuitalmente come:



- Modello del BJT: Ebers-Moll
  - Le precedenti equazioni sebbene ricavate in modo semi-empirico possono essere ricondotte a quelle ricavate per via analitica, infatti mettendole in forma esplicita si ha:

$$I_{E} = \frac{-I_{EB0}}{1 - \alpha_{R}\alpha_{F}} \left[ e^{V_{be}/V_{T}} - 1 \right] + \frac{\alpha_{R}I_{CB0}}{1 - \alpha_{R}\alpha_{F}} \left[ e^{V_{bc}/V_{T}} - 1 \right]$$

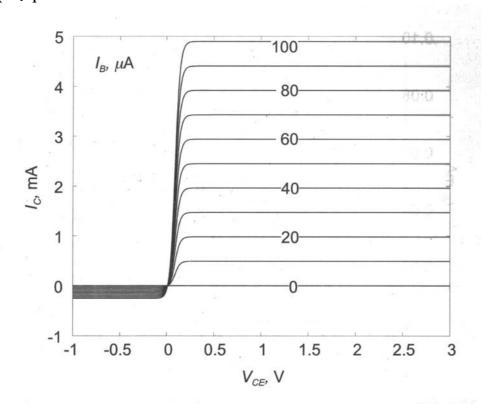
$$I_{C} = \frac{\alpha_{F}I_{EB0}}{1 - \alpha_{R}\alpha_{F}} \left[ e^{V_{be}/V_{T}} - 1 \right] + \frac{-I_{CB0}}{1 - \alpha_{R}\alpha_{F}} \left[ e^{V_{bc}/V_{T}} - 1 \right]$$

- Dalle quale si osservano le analogie con l'eq. di # 16.
- Un'altra formulazione molto utile è la seguente:

$$I_E = -I_{E0} \begin{bmatrix} e^{V_{be}/V_T} - 1 \end{bmatrix} + \alpha_R I_{C0} \begin{bmatrix} e^{V_{bc}/V_T} - 1 \end{bmatrix}$$

$$I_C = \alpha_F I_{E0} \begin{bmatrix} e^{V_{be}/V_T} - 1 \end{bmatrix} - I_{C0} \begin{bmatrix} e^{V_{bc}/V_T} - 1 \end{bmatrix}$$

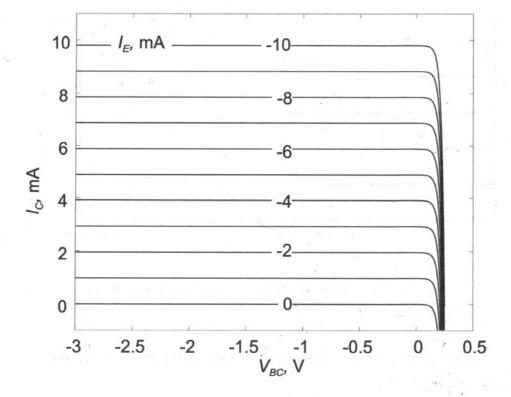
- ■Caratteristiche I\V ad Emettitore comune
  - Nelle caratteristiche di uscita, la corrente è costante per Vce<0.25V. Infatti Vce=Vbe-Vbc, con Vbe ~ 0.5V la giunzione BC va sotto soglia ovvero: Vbc<0.3V.</p>
  - Si noti come  $\beta_R$ e  $\beta_F$ siano diversi



- Caratteristiche I\V a base comune
  - Nelle caratteristiche di uscita, la corrente è costante per Vbc<0.25V, questi valori permettono il mantenimento della zona attiva diretta.

Per Vbc>0.25 anche la gounzione BC entra in conduzione ed il BJT va in

saturazione



- •Circuito equivalente a  $\pi$
- Si ricava che:

$$g_{BB} = \frac{I_B}{V_T} \approx \frac{(1 - \alpha_F)I_{E0}}{V_T} e^{V_{BE}/V_T} = \frac{I_C}{\beta V_T}$$

$$g_{BC} = \frac{-I_C}{\beta V_{EARLY}} \approx 0$$

$$g_{CB} \approx \frac{\alpha_F I_{E0}}{V_T} e^{V_{BE}/V_T} = \frac{I_C}{V_T} = \frac{\beta I_B}{V_T}$$

$$g_{CC} = \frac{I_C}{V_{EARLY}} \approx 0$$

- •Circuito equivalente a  $\pi$
- Si ricava che:

$$r_{BE} = \frac{1}{g_{BB} + g_{BC}} \approx \frac{V_T}{I_C} \qquad r_E$$

$$g_{m} = g_{CB} - g_{BC} = \frac{I_{C}}{V_{T}} = \frac{\beta I_{B}}{V_{T}}$$
  $r_{CE} = \frac{1}{g_{CC}} = \frac{V_{EARLY}}{I_{C}}$ 

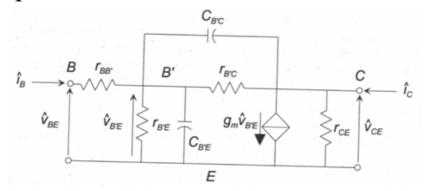
$$r_{BC} \frac{1}{-g_{BC}} = \frac{\beta V_{EARLY}}{I_C}$$

$$r_{CE} = \frac{1}{g_{CC}} = \frac{V_{EARLY}}{I_C}$$

Per quanto riguarda la capacità:

$$C_{BE} = \left| \frac{\partial Q_B}{\partial V_{BE}} \right| = \left( \frac{\partial Q_B}{\partial I_E} \right) \left( \frac{\partial I_E}{\partial V_{BE}} \right) = \tau_t g_m$$

Infine si ha il circuito equivalente a  $\pi$ 



Dal quale si ricava

$$\beta(\omega) = \frac{i_{C}}{i_{B}} = \frac{g_{m}r_{BE}}{1 + j\omega(C_{B'E} - C_{B'C})r_{BE}} = \frac{\beta}{1 + j\int_{\beta}}$$

$$f_{\beta} = \frac{1}{1 + j\omega(C_{B'E} - C_{B'C})r_{BE}}$$

Dove:

$$f_{\beta} = \frac{1}{1 + j\omega \left( C_{B'E} - C_{B'C} \right) r_{BE}}$$

Si definisce anche:

$$f_T = \frac{\beta}{2\pi \left( C_{B'E} - C_{B'C} \right) r_{B'E}} \gg f_{\beta}$$